日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

21. 1. 2005

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application: 2003年12月29日

出 願 番 号 Application Number: 特願2003-436932

[ST. 10/C]:

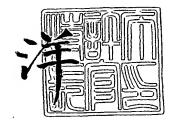
[JP2003-436932]

出 願 人
Applicant(s):

三星ダイヤモンド工業株式会社

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2005年 3月 3日





特許願 【書類名】 【整理番号】 P03-06

平成15年12月29日 . 【提出日】

特許庁長官 今井 康夫 殿 【あて先】

CO3B 33/027 【国際特許分類】

【発明者】

大阪府吹田市南金田2丁目12番12号 三星ダイヤモンド工業 【住所又は居所】

株式会社内

西尾 仁孝 【氏名】

【特許出願人】

390000608 【識別番号】

三星ダイヤモンド工業株式会社 【氏名又は名称】

三宅 泰明 【代表者】

【提出物件の目録】

特許請求の範囲 1 【物件名】

明細書 1 【物件名】 【物件名】 図面 1 要約書 1 【物件名】

【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

刃先部材を固定支持するホルダー本体と、ホルダー本体を支持する支持体と、基板との 間で相対移動される相対移動手段に対して、前記刃先部材がキャスター効果を有して追従 するよう支持体を回動可能に軸支する第1回動軸部とを備え、支持体が、第1回動軸部の 軸線と略平行な軸線を有する第2回動軸部を有し、この第2回動軸部の回動軸の周りにホ ルダー本体を回動可能に支持することを特徴とする刃先ホルダー。

【請求項2】

刃先部材が、円周部に刃先稜線を有するホイール状の刃先と、前記刃先を回転可能に軸 支する軸受け部とを有し、前記軸受け部に軸支される刃先の軸線が、第2回動軸部の回動 軸線と交わるように構成されてなる請求項1に記載の刃先ホルダー。

【請求項3】

第1回動軸部および/または第2回動軸部が、ベアリングによって支持されてなる請求 項1記載の刃先ホルダー。

【請求項4】

相対移動手段と一体になって基板との間で相対移動し、支持された刃先を介して基板の 表面に所定のスクライブ圧を加えるスクライブヘッドであって、

請求項1から3のいずれか1つに記載の刃先ホルダーと、第1回動軸部および第2回動 軸部のそれぞれが、それぞれの回動軸の周りに回動できるように刃先ホルダーを支持する ケースと、相対移動手段に接続され、刃先が基板の表面に対して接近および離反できるよ うに前記ケースを軸支するスクライブヘッド本体と、スクライブヘッド本体に収納され、 刃先が基板の表面に接近するように刃先ホルダーに所定のスクライブ圧を与えるスクライ ブ圧付与手段とを具備し、スクライブヘッド本体が、刃先が基板の表面に接近するのを制 限する刃先接近制限手段をさらに備えたスクライブヘッド。

【請求項5】

スクライブヘッド本体は、ケースの一端部で、刃先が基板の表面に接近および離反する ようケースを回動可能に軸支するケース軸支手段を有し、刃先接近制限手段が、刃先を基 板の表面に接近するときにケースの一部を当接させてケースの回動を制止する制止部材か らなる請求項4に記載のスクライブヘッド。

【請求項6】

ケースが、第2回動軸部の回動軸の周りにおけるホルダー本体の回動を制限するホルダ -本体揺動制限手段を具備してなる請求項4に記載のスクライブヘッド。

【請求項7】

ホルダー本体揺動制限手段が、ケースの一部に形成され、ホルダー本体の一端部を収容 可能な溝部からなり、溝部に収容されたケースが、ケースと溝部の間のギャップ内で第2 回動軸部の回動軸の周りに揺動する請求項4に記載のスクライブヘッド。

【請求項8】

スクライブ圧付与手段が、その出力軸がケースの回動軸と平行に延びるように配置した サーボモータであり、前記出力軸の回転により刃先が基板を接近させ基板を押圧する請求 項4に記載のスクライブヘッド。

【請求項9】

スクライブ圧付与手段が、サーボモータと、その出力軸に接続された円筒カムと、刃先 部材に接続された従節と、従節が円筒カムの接触面に接触するよう付勢する付勢手段とか らなり、前記出力軸の回転により円筒カムの接触面に接触した従節が刃先を基板に接近さ せ基板を押圧する請求項4に記載のスクライブヘッド。

【請求項10】

請求項4から9のいずれか1つに記載のスクライブヘッドと、脆性基板を載置するテー プルと、テーブル上で互いに直交するX、YおよびZの三方向にスクライブヘッドを移動 可能な移動手段と、移動手段およびスクライブヘッドを制御してテーブルに載置された脆 性基板に直線上のスクライブラインを形成する制御部とを具備してなるスクライブ装置。

【書類名】明細書

【発明の名称】刃先ホルダー、スクライブヘッドおよびスクライブ装置

【技術分野】

[0001]

本発明は、基板面に、特にフラットパネルディスプレイに使用されるガラス、シリコン 、セラミックスなどの脆性材料の表面に、スクライブライン等を形成するのに好適な刃先 を支持する刃先ホルダー、刃先ホルダーを取り付けるスクライブヘッドおよびスクライブ 装置に関するものである。

【背景技術】

[0002]

従来、脆性材料を分断する場合、カッターホイールに脆性材料の材質や厚みなどの諸条 件に見合った荷重を負荷しながらカッターホイールを脆性材料の表面上で転動させてスク ライブラインを形成した後、スクライブラインに沿って脆性材料に所定の力を負荷するこ とにより、脆性材料をスクライブラインに沿って分断する。

[0003]

このような脆性材料を分断する加工に使用されるスクライブ装置の一例について、スク ライブ装置の概略正面図を示す図13を用いて説明する。スクライブ装置10は以下の構 成が採用されている。

水平面上で回転可能であって、載置されたガラス板などの脆性材料Gを真空吸引手段に よって固定するテーブル11と、テーブル11をY方向(図13において、紙面に直交す る方向)に移動自在に支持する平行な一対のガイドレール12と、ガイドレール12に沿 ってテーブル11を移動させるボールネジ13と、スクライブ装置10のベースに一対の ガイドレール12を挟んで垂直に立てられた一対の柱19と、X方向(図13において、 左右方向)に沿ってテーブル11の上方に架設するように一対の柱19に取り付けられた ガイドバー14と、ガイドバー14に摺動自在に設けられた摺動ユニット15と、摺動ユ ニット15を摺動させるモーター16と、摺動ユニット15に昇降自在(図13において 、Z軸に沿って上下方向)に設けられ、その先端に刃先としてのカッターホイール29が 取付けられたスクライブヘッド9と、スクライブヘッド9を昇降させるモーター17と、 ガイドバー14の上方に配置され、脆性材料Gに記されたアライメントマークを認識する 一対のCCDカメラ18とを備えている。

[0004]

次に、スクライブヘッド9の構造について説明する。図14 (a) と図14 (b) は、 それぞれ図13のスクライブ装置に用いられるスクライブヘッド9の正面図と底面図であ る。

スクライブヘッド 9 は、図 1 4 (a) および図 1 4 (b) に示すように、スクライブへ ッド本体21と、スクライブヘッド本体21に設けられた軸受22に軸支された水平な支 軸23に一端部が連結される一方、他端部がスクライブヘッド本体21に支軸23と平行 に設けられた制止軸24と当接可能なベアリングケース25と、ベアリングケース25に 取り付けられた軸受26に回転自在に軸支された垂直な第1回動軸27を有する刃先ホル ダー28と、刃先ホルダー28の回転範囲を規制する幅Lの溝31と、刃先ホルダー28 の下端に挿通された水平なピン回りに回転自在に設けられたカッターホイール29と、ス クライブヘッド本体21に設けられたエアシリンダなどの付勢手段30とからなる。この スクライブヘッド9では、付勢手段30による付勢力がベアリングケース25および刃先 ホルダー28を介してカッターホイール29に加えられるようになっている。

[0005]

なお、カッターホイール29は、刃先ホルダー28の正面図である図15に示すように、 第1回動軸27の軸心〇よりも、図示しないスクライブヘッド9の走行方法とは逆方向(図15において左方向)にオフセット量 s だけ変位した位置において刃先ホルダー28に 取り付けられている。

このオフセットにより、スクライブ時にスクライブヘッド9が走行し、常にカッターホ

イール29の稜線を第1回動軸27の軸心〇の進行方向に一致させようとする効果が生じ る(以下、この動きをキャスター効果という)。

[0006]

次に、脆性材料 G にスクライブラインを形成する手順について、図13のスクライブ装 置10を用いて説明する。この例では、脆性材料Gはガラス基板である。

まず、テーブル11に脆性材料Gが載置されると、脆性材料Gは、真空吸引手段によっ てテーブル11に固定される。そして、載置された脆性材料Gが設定位置に載置されてい るか否かが上方のCCDカメラ18により脆性材料Gのアライメントマークを認識するこ とで検出される。その結果、例えば、脆性材料Gが設定位置からテーブル11の回動軸回 りに heta だけずれていることが検出されると、テーブル1 1 がその回動軸回りに- heta だけ回 転させられる。また、例えば、脆性材料GがY方向に距離aだけずれていることが検出さ れると、テーブル11がY方向に距離-aだけ移動させられる。

[0008]

次いで、モーター16が駆動され、摺動ユニット15がガイドバー14に沿ってスクラ イブ開始位置に移動させられる。例えば、図13において、カッターホイール29が脆性 材料Gの左端面の外側近傍に位置するように移動させられる。摺動ユニット15がスクラ イブ開始位置に移動させられたならば、モーター17が駆動され、カッターホイール29 が脆性材料Gの表面から下方の位置(脆性材料Gの表面から下方へ0.05~0.20m mの距離の位置)に達するまでスクライブヘッド9が下降させられる。その後、スクライ ブヘッド本体21に設けられた付勢手段30によりカッターホイール29に所定の荷重が 加えられた状態でモーター16により摺動ユニット15、すなわち、スクライブヘッド9 がガイドバー14に沿って移動させられることにより、スクライブラインが形成される。

図16 (a) 及び図16 (b) は、それぞれ形成されるスクライブラインの模式図とク ラックの形成状態を示す模式図である。

図16(a)に示すように脆性材料Gの表面に、垂直クラックCが連続するスクライブ ラインTが形成される(例えば、出願人の出願に係る特許文献 1 参照)。

[0009]

スクライブラインTは、垂直クラックCの深さが深いほど、次工程のブレイク作業にお いて、スクライブラインTに沿った精確なブレイクが行え、歩留りが向上する。カッター ホイール29の刃先にかかる荷重を大きくすれば深い垂直クラックCを得ることができる が、刃先にかかる荷重がある一定の大きさを超えると深い垂直クラックを得ることができ るものの、それと同時に脆性材料の表面付近に蓄積された内部歪みが飽和状態となり、図 16 (b) に示すように垂直クラック C の成長方向とは全く異なる方向に向かういわゆる 水平クラックDが発生する。このような水平クラックDは望ましくない切り粉を多量に発 生させたり、脆性材料の分断面の品質を損ない歩留まりを低下させる原因となる。

[0010]

水平クラックの発生を抑え、深い垂直クラックを形成する方法としては、例えば、図1 7に示すカッターホイール29を用いてスクライブする方法があげられる。図17(a) はカッターホイール29の正面図、図17(b)はカッターホイール29の側面図及び部 分拡大図である。

一般にスクライブに使用されるカッターホイールは、超硬合金製または焼結ダイヤモン ド製の円盤に対して両側の円周エッジ部を互いに斜めに削り込み、円周面にV字形の刃が 形成されている。なお、図17に示されたカッターホイール29は、その刃先稜線部付近 に全周にわたって、後記する溝31が形成されている(出願人の出願に係る特許文献2参 照)。

[0011]

図17において、カッターホイール29は、ホイール径φ、ホイール厚Wのディスク状 とされ、カッターホイール29の周囲に鈍角の刃先角ωの刃先が形成されている。このカ ッターホイール29は、カッターホイール29の両側面93、94間のほぼ中央付近の位 置に刃先稜線92が形成されている。このカッターホイール29は、図17に示す刃先稜線92に、拡大図Aに示すように、溝95を切り欠くことで、高さhの突起81をピッチPの間隔で形成している。また、カッターホイール29の中心に挿通孔96が形成されている。

[0012]

このように、突起81を設けたカッターホイール29を用いたスクライブ加工では、刃 先荷重を大きくしても、水平クラックの発生は少なく、その荷重の大きさに比例してガラ ス基板を板厚方向に略貫通する深い垂直クラックが得られる。

この垂直クラックが深いと、次工程のプレイク作業において、スクライブラインに沿った精確なプレイクが行え、歩留りが向上する。又、ブレイク作業が容易なことから、ブレイク工程で用いられる機器構成の内容を緩和あるいは簡素化でき、場合によってはブレイク工程を省略することも可能となる。

[0013]

【特許文献1】 特開2001-328833号公報

【特許文献2】

特開平9-188534号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0014]

カッターホイール29の刃先稜線は、例えば、超硬合金などから形成された円盤形状の素材の両周縁部を研削することにより形成される。したがって、研削による公差内での誤差の為に、刃先稜線は、必ずしも厚み方向の中間位置に形成されるとはかぎらない。図18に示すように、刃先ホルダー28にカッターホイール29を軸支した場合、刃先ホルダー28の製造上の誤差により、刃先ホルダー28の内面とカッターホイール29の外面との間に隙間が発生する。

図18において、ここで、Sはカッターホイール29と第1回動軸27とのオフセット量、 δ および γ は第1回動軸27の移動軌跡に対するカッターホイール29および第1回動軸27のそれぞれのズレ量を示す。

[0015]

仮に、このような誤差が0であったとしても、刃先ホルダー28に対してカッターホイール29の回転を許容するためには、わずかではあるが隙間が必要となるため、カッターホイール29の刃先稜線と、刃先ホルダー28の第1回動軸27の軸心Oとの間には、上方より見て、スクライブヘッド9の走行方向と直交する方向に少なくとも約0.01mm程度の微小なズレが発生するのを避けることはできない。

[0016]

図19は、前記キャスター効果を説明する図である。

図19aおよび図19cに示すように、カッターホイール29が基板の端部に侵入する際、刃先稜線29aがガラス端面とによって形成される角度はかならずしも直角ではなく、刃先稜線29aが直角からわずかにふれた角度をもってカッターホイール29は基板に乗り上がる。このとき、カッターホイール29は一旦進入側にふくらんだ弧を描いて進行し、スクライブラインは弧を描く。

しかし、図19bに示すように、キャスター効果により刃先稜線29aの向きが徐々に修正され、スクライブラインは直線になる。

すなわち、カッターホイール29の刃先稜線29aを第1回動軸27の走行方向に一致させ、カッターホイール29を常に直進させようとする力が生じる。このような作用がキャスター効果であり、キャスター効果により刃先稜線29aの向きが徐々に修正され、第1回動軸27の走行方向に一致する。

[0017]

しかしながら、刃先稜線29a厚み方向の中心位置からのずれ、刃先ホルダー28に対するカッターホイール29のピンの軸心のずれは、加工誤差を0にすることが困難である以上、必ず存在する。また、刃先ホルダー28とカッターホイール29の間には、カッタ

- ホイール29が回転するための隙間が必ず存在する。

[0018]

上記の理由により、例えば図18に示すような現象が生じる。すなわち、図18aに示 すように、カッターホイール29の刃先稜線29aと第1回動軸27の回転中心の走行方 向との間には、上記の加工誤差および隙間が存在することになる。

このような状態で刃先ホルダー28が走行すると、カッターホイール29の刃先中心と 第1回動軸27の回転中心との間に生じたキャスター効果により、カッターホイール29 が図18bに示す位置まで移動し、さらに、図18aに示した位置に戻ろうとする。これ により、前記双方の位置の間でカッターホイール29がふらつくといった現象がみられた

[0019]

また、脆性材料Gには、カッターホイール29によってスクライブする時にスクライブ ラインがうねることにより、スクライブ方向と直角な水平方向の力が加えられるため、水 平クラックを発生させる原因となる。

[0020]

こうして形成されるうねったスクライブライン及び水平クラックは、脆性材料Gをスク ライブラインに沿って曲げ応力を付与して分断する際に、好ましくない切り粉を多量に発 生させたり、脆性材料の分断面の品質を損ない、歩留まりを低下させている。

[0021]

本発明は、このような問題点に鑑みてなされたもので、刃先の稜線部分と刃先ホルダー の回動軸の軸心間に存在するズレ幅を吸収して、直線精度の良好なスクライブラインが形 成され、水平クラック発生を極力抑えてスクライブラインが形成される刃先ホルダーおよ びスクライブヘッド並びにそれらを搭載したスクライブ装置を提供することを目的とする

【課題を解決するための手段】

[0022]

この発明によれば、刃先部材を固定支持するホルダー本体と、ホルダー本体を支持する 支持体と、基板との間で相対移動される相対移動手段に対して、前記刃先部材がキャスタ -効果を有して追従するよう支持体を回動可能に軸支する第1回動軸部とを備え、支持体 が、第1回動軸部の軸線と略平行な軸線を有する第2回動軸部を有し、この第2回動軸部 の回動軸の周りにホルダー本体を回動可能に支持することを特徴とする刃先ホルダーが提

すなわち、キャスター効果によっておおまかに第1回動軸部の軸線の移動軌跡に引き寄 せられた刃先は、第2回動軸周りに生じたさらなるキャスター効果により、刃先の稜線が 第1回動軸部の軸線の移動軌跡と一致するように刃先の向きを修正する。

[0023]

次いで、刃先は、その稜線が第1回動軸部の軸線の移動軌跡と重なる位置を保持してス クライブラインを形成するので、脆性材料に直線精度の良好なスクライブラインを形成す ることができる。

[0024]

この発明の別の観点によれば、相対移動手段と一体になって基板との間で相対移動し、 支持された刃先を介して基板の表面に所定のスクライブ圧を加えるスクライブヘッドであ って、この発明の刃先ホルダーと、第1回動軸部および第2回動軸部のそれぞれが、それ ぞれの回動軸の周りに回動できるように刃先ホルダーを支持するケースと、相対移動手段 に接続され、刃先が基板の表面に対して接近および離反できるように前記ケースを軸支す るスクライブヘッド本体と、スクライブヘッド本体に収納され、刃先が基板の表面に接近 するように刃先ホルダーに所定のスクライブ圧を与えるスクライブ圧付与手段とを具備し 、スクライブヘッド本体が、刃先が基板の表面に接近するのを制限する刃先接近制限手段 をさらに備えたスクライブヘッドが提供される。

この発明のスクライブヘッドでは、刃先接近制限手段が、刃先が基板の表面に接近する

のを制限するので、刃先に過剰なスクライブ圧が印加されるのを防止できる。

[0025]

この発明のさらに別の観点によれば、この発明のスクライブヘッドと、脆性基板を載置 するテーブルと、テーブル上で互いに直交するX,YおよびZの三方向にスクライブへッ ドを移動可能な移動手段と、移動手段およびスクライブヘッドを制御してテーブルに載置 された脆性基板に直線上のスクライブラインを形成する制御部とを具備してなるスクライ ブ装置が提供される。

この発明のスクライブ装置では、第2回動軸周りに生じるさらなるキャスター効果を有 効に作用させることができるので刃先のうねりを抑えることができ、さらに刃先接近制 限手段によって、刃先が基板の表面に接近するのを制限するので、刃先に過剰なスクラ イブ圧が印加されるのを防止できる。

【発明の効果】

[0026]

この発明の刃先ホルダーでは、第2回動軸周りに生じるさらなるキャスター効果を有効 に作用させることができるので、刃先のうねりを抑えることができる。

[0027]

刃先部材が、円周部に刃先稜線を有するホイール状の刃先と、前記刃先を回転可能に軸 支する軸受け部とを有し、前記軸受け部に軸支される刃先の軸線が、第2回動軸部の回動 軸線と交わるように構成されておれば、刃先の軸線と第2回動軸部の回動軸線とのオフセ ット距離をゼロにすることになるので、第2回動軸部の回動軸線周りのさらなる、うねり を生じることがない。

[0028]

第1回動軸部および/または第2回動軸部が、ベアリングによって支持されているので 、回動軸部のそれぞれの回動が円滑に行われる。

[0029]

この発明のスクライブヘッドでは、スクライブヘッド本体が、刃先が基板の表面に接近 するのを制限する刃先接近制限手段をさらに備えているので、刃先に過剰なスクライブ圧 が印加されるのを防止できる。

[0030]

スクライブヘッド本体は、ケースの一端部で、刃先が基板の表面に接近および離反する ようケースを回動可能に軸支するケース軸支手段を有し、刃先接近制限手段が、刃先を基 板の表面に接近するときにケースの一部を当接させてケースの回動を制止する制止部材か らなるので、軸支部を支点としてスクライブ圧をケースの回動角度に比例して有効に印加 することができる。また、予め設定された回転トルクをスクライブ圧として刃先に負荷さ せる前の移動段階において、刃先部材のストッパーとして作用させることができる。

[0031]

ケースが、第2回動軸部の回動軸の周りにおけるホルダー本体の回動を制限するホルダ ー本体揺動制限手段を具備してなるので、スクライブライン形成初期における刃先の大き なふれを防止できる。

[0032]

ホルダー本体揺動制限手段が、ケースの一部に形成され、ホルダー本体の一端部を収容 可能な溝部からなり、溝部に収容されたケースが、ケースと溝部の間のギャップ内で第2 回動軸部の回動軸の周りに揺動するので、ケースと溝部の間のギャップを容易にかつ高い 精度で構成することができる。

[0033]

スクライブ圧付与手段が、その出力軸がケースの回動軸と平行に延びるように配置した サーボモータであり、前記出力軸の回転により刃先が基板を接近させ基板を押圧するので 、スクライブ圧を高い精度でかつ制御が容易な構成で付与することができる。

スクライブ圧付与手段が、サーボモータと、その出力軸に接続された円筒カムと、刃先

部材に接続された従節と、従節が円筒カムの接触面に接触するよう付勢する付勢手段とか らなり、前記出力軸の回転により円筒カムの接触面に接触した従節が刃先を基板に接近さ せ基板を押圧するので、カムの構成によってスクライブ圧の変位を自由に設定することが できる。

[0035]

この発明のスクライブ装置では、第2回動軸周りに生じるさらなるキャスター効果を有 効に作用させることができるので、刃先のうねりを抑えて精度の高いスクライブラインを 形成することができる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0036]

以下、本発明の実施の形態を図面に基づいて説明する。

【実施例1】

[0037]

図1には、カッターホイール用の本発明に係る刃先ホルダー1の一実施形態が示されて いる。

[0038]

この刃先ホルダー1は、上下方向に延びる第1回動軸2を設けたホルダー3と、上下方 向に延びる第2回動軸4を設けたホルダー本体5と、ホルダー本体5の下部に水平なピン 6を介して回転自在に軸支されたカッターホイール7と、第2回動軸4を介してホルダー 本体5をホルダー3の下面に設けられた凹部に回転自在に保持する軸受8とを具備し、ホ ルダー本体5の第2回動軸4は、ホルダー3の第1回動軸2とは反対の面に、第1回動軸 2の軸心Qよりも刃先ホルダー1の走行方向(図1に記した矢印方向)とは逆方向にオフ セット量sだけ変位した位置に軸心Rが位置するように、軸受8によって回転自在に軸支 されている。

[0039]

また、ホルダー本体5の第2回動軸4の軸心Rは、上方から見て、ホルダー本体5内で カッターホイール7を軸支するピン6の軸心と交わるように設定されている。

[0040]

図2(a)は本発明の刃先ホルダー1を備えたスクライブヘッドの一実施形態を示す正 面図、図2(b)は図2(a)の底面図である。

スクライブヘッド20は、スクライブヘッド本体21、ベアリングケース25および刃 先ホルダー1とから構成されている。

[0041]

スクライブヘッド本体21は、水平な支軸23を軸支する軸受22と、支軸23に平 行に設けられ、ホルダー本体5の移動の下限を規定するための制止軸24とを具備する。 ベアリングケース25の下面にはホルダー3が入る大きさの凹部Mが設けられており、 この凹部Mの更に奥には刃先ホルダー1の第1回動軸2に取り付けられたベアリング26 が挿入される挿入口が設けられている。ベアリングケース25の下面には、ホルダー本体 5の幅よりやや広い幅Lの溝31が設けられている。

[0042]

刃先ホルダー1の第1回動軸2は、ベアリング26を介してベアリングケース25の下 面のベアリング挿入口に挿入されている。また、刃先ホルダー1がベアリングケース25 の下面の幅しの溝31内に位置するように、ホルダー3に取り付けられている。従って、 刃先ホルダー1はベアリングケース25の下面の幅Lの溝31により第2回動軸4を中心 に揺動する揺動範囲が制限されている。

[0043]

この場合、図2 (a) のスクライブヘッド20は、図14 (a) に示したスクライブへ ッド9と構造的に同じ部材に対しては同一の符号を用いて図示されている。また、図2(a) のスクライブヘッド20が搭載されるスクライブ装置は、図13に示したものと構造 的に相違しないものを用いることで重複する詳細な説明は省略する。

[0044]

図3(a)は、スクライブヘッド20の進行方向に沿ってカッターホイール7が脆性材 料Gの表面にスクライブ加工を開始しようとするときのカッターホイール7の状態を示す 模式図である。

[0045]

図2および図3を用いて刃先ホルダー1をスクライブヘッド20に取り付け、少なくと もカッターホイール7の刃先稜線と、ホルダー3の第1回動軸2の軸心Qとの間に微小な ズレ幅δを有する状態(図3a)で、カッターホイール7が脆性材料Gにスクライブライ ンの形成を開始する過程を説明する。脆性材料 G は、この例では厚さが 1. 5 mm以下の ガラス板である。

[0046]

スクライブヘッド20が走行すると、脆性材料Gをスクライブするときの加工反力がカ ッターホイール7を軸支する水平なピン6を介して刃先ホルダー1に作用する。このとき 、カッターホイール7の加工接触点のほぼ真上に第2回動軸4の中心Rが設けられている ので、カッターホイール7が第2回動軸4の中心Rの周りに回転し、加工接触点でカッタ ーホイール7が受ける加工反力のバランスが得られる方向にカッターホイール7の稜線が 向きを変える。即ち、図3(b)に示すように、スクライブヘッド20が引張る引張り力 が働く作用線上にカッターホイール7の刃先稜線の向きとが一致する。なぜならば、第2 回動軸4の中心Rから加工接触点が非常に接近している、つまり回転半径が非常に小さい ので、スクライブヘッドがほんの僅か移動しただけで新たな加工反力のバランス位置にカ ッターホイール7の稜線が落ち着くのである。

[0047]

なおも、スクライブヘッド20が進行方向に走行すると、第1回動軸2の軸心Qの移動 軌跡(ラインV)に対してカッターホイールγの刃先稜線は微小角度αだけ傾いた図3(b) に示す状態からその微小角度 α を小さくしつつ、刃先ホルダー 1 は第 1 回動軸 2 の軸 心Qを中心として反時計回りに回転しながら移動し、刃先稜線が微小角度 α だけ傾いた図 3 (c) に示す状態を経て、図3 (d) に示す様にカッターホイール7の刃先稜線と脆性 材料との接触点は第1回動軸2の軸心Qの移動軌跡上に位置する状態となる。

以後、カッターホイール7は、図3(d)に示す位置を保持して、すなわち、刃先稜線 がスクライブヘッド20の走行による第1回動軸2の軸心Qの移動軌跡と重なる位置を保 持しつつスクライブラインを形成する。

スクライブヘッド20では、カッターホイール7の加工接触点のほぼ真上に第2回動軸 4の中心Rが設けられているので、スクライブ開始時とかスクライブ途中で大きな負荷変 動をカッターホイール7が受けた場合、例えばクロススクライブ動作において交点を形成 する場合、すなわち、既に形成されたスクライブラインに交叉するようにスクライブライ ンを形成する場合、カッターホイール7に作用する加工反力が大きく変動して作用したと きには、次の動作が起こるものと考えられる。

[0048]

〔状況1〕

まず、受けた変動が小さい場合には、第2回動軸4の中心Rを回転中心として刃先ホル ダーが回転してカッターホイールの稜線方向が変化を受けて新たなバランス位置にカッタ ーホイールが収まろうとする。すなわち、通常の場合は、中心Qとカッターホイールの接 触点を結ぶ直線上にカッターホイールの稜線が移動する方向が重なる状況となる。こうな る理由としては、上述の通り第2回動軸4の中心Rから加工接触点が非常に接近している 、つまり回転半径が非常に小さいので、スクライブヘッドがほんの僅か移動しただけで、 カッターホイールが受ける加工反力の新たなバランス位置にカッターホイールが落ち着く . のである。

[0049]

〔状況2〕

カッターホイールが受けた負荷変動が前記状況1の場合よりももっと大きい場合には、

更にカッターホイールは第1回動軸2の軸心Qを中心とする回転方向にカッターホイール 自体が回転しながら移動する。この移動直後にはカッターホイールの左右での加工反力の 差が最小となってカッターホイールが受ける加工反力のバランスが一番安定して取れる位 置にカッターホイールが移動するべく第2回動軸4の回りにカッターホイールが回転させ られる。通常は、第1回動軸2の軸心Qとカッターホイールの接触点を結ぶ直線方向とカ ッターホイールの稜線の回転移動方向とが一致する方向に刃先ホルダーが回転させられる 。従って、この場合も、上記状況1と同様のスクライブ状況となる。

[0050]

[状況3]

その後は、特に加工反力の大きな変動を受けなければ $\delta=0$ の場合のキャスター効果と 同様に、第1回動軸2の軸心Qを中心として刃先ホルダーが回転しながら刃先稜線がスク ライブ予定線に近付く。

[0051]

以上の状況から判る通り、本願に係るスクライブヘッドを用いたスクライブ動作の場合 には、負荷変動が小さい「状況1」の場合には刃先ホルダーの真上の回動軸の回転移動に より、カッターホイールの接触点での加工反力のバランスがいち早く確保され、直ぐにδ = 0 の場合のキャスター効果による動作が開始されるので、バランスが直ぐに確保されな い従来のδがゼロでないスクライブヘッドを用いたスクライブ動作の場合に比較して蛇行 の度合いが著しく減るという優れた特徴がある。

また、負荷変動が大きな「状況 2」の場合にも、カッターホイールの接触点位置が移動 した直後にカッターホイールが受ける負荷バランスが最も安定する姿勢が確保され稜線の 回転移動方向がスクライブヘッドの走向方向と一致する様に短時間で体制が立直されるの でキャスター効果により発生する蛇行距離、時間の短縮が達成される。また、スクライブ 予定線上に戻った後も稜線の回転移動方向がスクライブヘッドの移動方向と重なるので特 に大きな加工反力の変動を受けなければ、δがゼロでないスクライブヘッドを用いてスク ライブを実行しても従来のδがゼロであるヘッドの場合と同様に安定したスクライブ動作 が継続される特徴がある。

[0052]

本発明の特徴は、上記の内容を言い換えると、加工精度とコスト及び組立精度の面から 、ズレであるるをゼロにすることが実際上は困難であるが、ゼロにすることに余り注意を 払わなくともよいことになる。

何故ならば、ゼロでないスクライブヘッドを用いてスクライブする場合においても、加 工反力の変動に合わせてカッターホイールの稜線方向が直ぐに安定する方向に移動するの で、大きな変動を受けた場合にも、ズレδがゼロの場合と実質上同一の、スクライブ動作 時のキャスター効果が得られる。

また、ズレδがゼロでなくとも、通常の安定した加工反力を受けている時間は、カッター ホイール稜線の回転移動方向がヘッドの走向方向と一致するので、安定した直線性の良好 なスクライブ動作が得られる。

[0053]

図3(a)では、カッターホイール7は軸心Qの進行方向に向かって左側(図において 上側)にδだけずれた位置を開始点としてスクライブが開始されるが、その反対に右側(図において下側)にδだけずれた位置を開始点としてスクライブが開始されるとした場合 にも同様の結果となる。以上の説明から本願の発明に係るスクライブヘッドの機器構成を 採用することにより、脆性材料Gに直線精度の良好なスクライブラインを形成することが できる。

[0054]

このように、カッターホイール7の刃先稜線とホルダー3の第1回動軸2の軸心Qとの 間に微小なズレ幅ゟがあっても、スクライブヘッド20の走行直後に、カッターホイール 7の刃先稜線がヘッドの引張り力が作用する作用線上に重なる方向に向きを変えるべく移 動する。その後、カッターホイール7の刃先稜線と第1回動軸2の軸心Qの移動軌跡線に

対して傾斜している微小なズレ角γ(図18(b))をαから更に0にする様にカッター ホイール7が回転移動して移動軌跡線に近づいていく。この様に、スクライブヘッド20 の走行によるキャスター効果によって、カッターホイール7は、第1回動軸2の軸心Qの 移動軌跡に重なる位置に達し安定したスクライブ動作が実行される。

[0055]

なお、このようなスクライブヘッド20を備えたスクライブ装置10によって脆性材料 Gにスクライブラインを形成する手順については、図13を用いて前述したので、その説 明は省略する。

【実施例2】

[0056]

実施例2は、スクライブ圧付与手段の他の実施の形態を説明する。ここでは、図2に示 したスクライブヘッド20に替えて、図4に示すスクライブヘッド40を用いる例を説明 する。

[0057]

図4(a)は、本発明の刃先ホルダー1を備えたスクライブヘッド40の側面図、図4 (b) はスクライブヘッド40の要部の正面図、さらに図4(c) はスクライブヘッド4 0の要部の底面図である。

このスクライブヘッド40は、一対の側壁41間に倒立状態で固定されたサーボモータ 42と、側壁41の下部にホルダー保持部材を回転自在する支軸43と、L字状のホルダ -保持具44と、ホルダー保持具44の後方に第1回動軸2が回動自在に軸支された刃先 ホルダー1と、を具備し、サーボモータ42の出力軸および支軸43には、それぞれ傘歯 車45が固着されそれらが互いに噛み合うように設けられている。

[0058]

このため、サーボモータ42が正回転あるいは逆回転することにより、ホルダー保持具 44は支軸43を中心に回動し、刃先ホルダー1を上昇あるいは下降させることができる

[0059]

なお、スクライブヘッド40は、ガイドバー14(図13に示す)に摺動自在に設けら れており、ホルダー保持具44の下面にはホルダー3が入る大きさの凹部Mが設けられて おり、この凹部Mの更に奥には、刃先ホルダー1の第1回動軸2に取り付けられたベアリ ング26が挿入されるベアリング挿入口が設けられている。ホルダー保持具44の下面に は刃先ホルダー1の幅よりやや広い幅Lの溝31が設けられている。

[0060]

刃先ホルダー1の第1回動軸2は、ベアリング26を介してホルダー保持具44の下面 のベアリング挿入口に挿入され、刃先ホルダー1がホルダー保持具44の溝31内に位置 するように、ホルダー保持具44に取り付けられている。従って、刃先ホルダー1では、 ホルダー保持具44の溝31により第2回動軸4を中心としてホルダー本体5が揺動する 揺動範囲が制限されている。

[0061]

サーボモータ42を備えたスクライブヘッド40は、サーボモータ42を位置制御によ り駆動させることにより、カッターホイール7を昇降させて位置決めするスクライブへッ ドである。スクライブヘッド40では、サーボモータ42により設定されたカッターホイ ール7の位置が2軸方向でずれたときに、サーボモータ42により設定された位置へ戻す ように働く駆動トルクを制限するとともに、この駆動トルクをカッターホイール7へのス クライブ圧として伝達する。

[0062]

以上のようなスクライブヘッド40を用いて脆性材料基板をスクライブする際、スクラ イブヘッドの位置を制御する制御方法を更に詳しく説明する。

図5は、1つのスクライブ動作(1本のラインのスクライブラインを形成する)時のタ

イミングチャートを、X軸動作(スクライブヘッド40が基板上を移動する動作)、Z軸位置設定(スクライブヘッド40に取り付けられたカッターホイール7の鉛直方向の設定位置)、Z軸動作(カッターホイール7の鉛直方向に移動する動作)、トルク制限値の変化(サーボモータ42のトルク制限値の変化)のそれぞれについて経時的に示したものである。

[0064]

図5では、カッターホイール7が基板上を左から右へ移動し、X軸の位置データが増加する方向にスクライブを行ったときの例を示す。この例では、X軸の位置データに基づいてサーボモータ42のトルクを制限することが特徴となっている。

[0065]

まず、X軸の位置データとしては、X軸動作開始位置及びX軸動作終了位置の間にX軸切込位置(図5中a)、X軸押込位置(図5中c)、X軸押込終了位置(図5中d)、X軸切込終了位置(図5中e)、X軸スクライブ終了位置(図5中f)のそれぞれのデータが設定される。

[0066]

1つのスクライブ動作においては、まず位置決めトルクを出力する(STEP. 1)。

[0067]

次に、カッターホイール 7 を 2 軸待機位置(図 5 中 2 1) に移動させる(STEP. 2)

[0068]

カッターホイール 7 が X 軸切込位置(図 5 中 a) に移動した時点で、カッターホイール 7 が 0 点位置(脆性材料 G の表面)から鉛直方向に E だけ降下した Z 軸切込位置(図 5 中 Z 2) に移動させられ、その位置で保持される(S T E P E D 。

[0069]

次に、乗り上げトルク制限値を設定し、サーボモータ42はその制限されたトルクを出力する(STEP. 4)。すなわちカッターホイール7が水平方向に移動し、脆性材料Gに乗り上げる時(図5中b)、Z軸切込位置のカッターホイール7の位置がずれるため、サーボモータ42はサーボアンプから出力されるIN-POS(インポジ)信号がONの間は、カッターホイール7の位置を元のZ軸切込位置へ戻そうとし、トルクを増加させるため、このトルクを制限する必要が生じるために乗り上げトルク制限値を設定する。乗り上げトルク制限値は、カッターホイール7が脆性材料Gに乗り上げるときに脆性材料Gの端部に欠けを生じさせないような低いトルク値が設定される。

[0070]

そして、カッターホイール7が脆性材料G上に乗り上がった時(図5中b)、Z軸切込位置のカッターホイール7の位置がずれ、サーボアンプから出力されるIN-POS(インポジ)信号がOFFになると、カッターホイール7は予め設定された所定の距離を移動した後、図5中cの位置でNCやシーケンサ等のサーボアンプに指令を出すコントローラにより押込トルク制限値が設定され、サーボモータ42はその制限値のトルクを出力する(STEP.5)。

[0071]

このとき、 Z軸の設定位置が Z軸切込位置のままであると変位が少なく、スクライブに適切な押込トルクを得ることが出来ないため、 Z軸の設定位置は脆性材料 G の上面から Z軸切込位置よりもさらに下方の Z軸押込位置に設定される。この Z軸押込位置に移動しようとする駆動トルク(押込トルク制限値に制限されたトルク)をスクライブ圧として、予め設定されたスクライブ速度でスクライブヘッド 4 0 は X軸方向(図 5 中 d) に移動する(S T E P . 6)。

[0072]

スクライブヘッド40が図5中dに達すると、前記スクライブ速度から予め設定された 脆性材料Gを切り抜ける速度に減速される。そして切り抜けトルク制限値が設定され、そ の制限されたトルクをサーボモータ42は出力し、2軸の位置を2軸切込位置にする。切

り抜けトルク制限値はカッターホイール7が脆性材料Gから切り抜けるとき(X軸切込終 了位置、図5中e) に脆性材料Gの端部に欠けを生じさせないように、乗り上げ時と同様 に低いトルクに設定される(STEP.7)。

[0073]

カッターホイール7が脆性材料Gから切り抜けると(図5中e)、再びカッターホイー ル7の鉛直方向の位置は2軸切込位置に戻る。

[0074]

スクライブヘッド40が図5中fに到達すると位置決めトルクが設定され、サーボモー タはそのトルクを出力し、再びカッターホイール7は2軸待機位置へ移動し、一連のスク ライブ動作が終了する。

[0075]

このようなスクライブヘッド40によって脆性材料Gにスクライブラインを形成する場 合は、先に説明したように、カッターホイール7の刃先稜線がスクライブヘッド40の走 行による第1回動軸2の軸心Qの移動軌跡と重なる位置を保持して形成されるため、この 際のスクライブラインは、直線精度の良好なものとなる。

[0076]

なお、サーボモータ42を回転駆動させることにより、ホルダー保持具44を介してカ ッターホイール7を昇降させることができることから、サーボモータ42を介して回転ト ルクをスクライブ圧として直接作用させることができ、脆性材料Gに適したスクライブ圧 を任意に選択することができる。

[0077]

なお、図4に示したスクライブヘッド40においては、サーボモータ42の回転を傘歯 車45を介してホルダー保持具44に伝達する場合を説明したが、図6に示すスクライブ ヘッド60のように、サーボモータ42の出力軸を支軸としてホルダー保持具44に直結 するようにしてもよい。

[0078]

このように、サーボモータ42の出力軸をホルダー保治具44に直結した場合、さらに 応答性が良好になるとともに、サーボモータの回転トルクを直接スクライブ圧とするので 、回転トルクを無段階に調整することで脆性材料Gに適したスクライブ圧に対応させるこ とができる。

【実施例3】

[0079]

実施例3は、スクライブ圧付与手段の他の実施の形態を説明する。ここでは、図2に示 したスクライブヘッド20に替えて、図7に示すスクライブヘッド50を用いる例を説明 する。

[0080]

図7は、本発明の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッド50の斜視図である。 このスクライブヘッド50は、側壁51に倒立状態で固定されたサーボモータ52と、サ ーボモータ52の出力軸に連結された円筒カム53と、円筒カム53のカム面531に転 動自在に軸支されたベアリング56と、ベアリング56を回転自在に軸支し弾性部材55 を介して円筒カム53に接近する方向に付勢されたホルダー保持部材54と、側壁51に 固定されてホルダー保持部材54を昇降自在に嵌挿するリニアベアリング57と、ホルダ -保持部材54の下面に第1回動軸2が回動自在に軸支された刃先ホルダー1とを備えて いる。

[0081]

ホルダー保持部材54の下面には刃先ホルダー1のホルダー3が入る大きさの凹部Mが 設けられており、この凹部Mの更に奥には、刃先ホルダー1の第1回動軸2に取り付けら れたベアリングが挿入される挿入口が設けられている。ホルダー保持部材54の下面には 、刃先ホルダーの幅よりやや広い幅Lの溝31が設けられている。

[0082]

刃先ホルダー1の第1回動軸2は、ベアリングを介してホルダー保持部材54の下面の ベアリング挿入口に挿入され、刃先ホルダー1がホルダー保持部材54の溝31内に位置 するように、スクライブヘッド50に取り付けられている。従って、刃先ホルダー1では 、ホルダー保持部材54の溝31により第2回動軸4を中心としたホルダー本体5の揺動 範囲が制限されている。

[0083]

このようなスクライブヘッド50によって脆性材料Gにスクライブラインを形成する場 合も、先に説明したサーボモータ42を用いたスクライブヘッド40(図4)と同じ手順 にしたがって行えばよい。

[0084]

この際のスクライプラインも、カッターホイール7の刃先稜線がスクライブヘッド50 の走行による第1回動軸2の軸心Qの移動軌跡と重なる位置を保持して形成されるため、 直線精度の良好なものとなる。

[0085]

しかも、サーボモータ52が正回転あるいは逆回転することにより、円筒カム53が回 転し、そのカム面531を転動するベアリング56を介してホルダー保持部材54をリニ アベアリングに沿って昇降させることができる。すなわち、刃先ホルダー1を上昇あるい は下降させることができる。

[0086]

この結果、サーボモータ52の回転駆動により円筒カム53が回転するとき、そのカム 面531を転動するベアリング56を介してホルダー保持部材54は、余弦曲線を描いて 滑らかに変位することから、直線的に変位するスクライブヘッド40(図4),60(図 6) と比較して、より小さい力で変位できるため、脆性材料Gの表面のうねりに対する追 従性が良好となる。また、スクライブヘッド50の刃先ホルダー1を直線的に昇降できる ことから、前述したベアリングケース25やホルダー保持具44に刃先ホルダー1を設け る場合と比較して、カッターホイール7に伝達されるトルクの変動が少なくなり、また、 刃先ホルダー1の昇降速度が変化することもない。さらに、部品点数が少なく、組み立て も容易である。また、スクライブヘッドの構造がコンパクトなものであるため、小さな設 置スペースに納めることができる利点がある。

【実施例4】

[0087]

実施例1~3では、図2及び図4、図6、図7、に示したスクライブヘッド20,4 0,60、50について説明したように、ホルダー本体5がベアリングケース25または ホルダー保持具44の下面に形成された凹部Mに挿入され、ベアリングケース25または ホルダー保持具44の下面の幅Lの溝31内に位置するように、刃先ホルダー1を取り付 けて、ホルダー本体5の第2回動軸4周りの揺動範囲の制限について説明したが、ホルダ -本体5の第2回動軸4周りの揺動範囲の制限手段はこの形状に限られるものではない。

[0088]

刃先ホルダー1の揺動範囲を規制する必要がない場合には、必ずしも刃先ホルダー1の ホルダー本体5がベアリングケース25又はホルダー保持具44の下面の幅Lの溝31内 に位置するように取り付ける必要はない。スクライブ動作中にカッターホイール7が受け る加工反力の変動が予め予想されていて、たとえスクライブ途中で予想される程度の大き な変動が起こっても、刃先ホルダー1のホルダー本体5がそれ程大きくは方向が変えられ る事がないという状況で、スクライブ動作が進行する場合に有効に用いることができる。 この場合、従来型のスクライブヘッドに刃先ホルダー1を取り付けて使用することができ

[0089]

なお、実施例4では、図8、図9、図10及び図11に示すようにスクライブヘッドに 、ホルダー本体5およびホルダー3が、ベアリングケース25およびホルダー保持具44 の下方に位置するように、刃先ホルダー1が取り付けられている。

【実施例5】

[0090]

実施例5では、刃先ホルダー1の取り付け方法の別の実施の形態を示す。

図12は、図7に示されたスクライブヘッドに従来の刃先ホルダーを備えたスクライブ ヘッドの斜視図である。

スクライブヘッド50は、側壁51に倒立状態で固定されたサーボモータ52と、サー ボモータ52の出力軸に連結された円筒カム53と、円筒カム53のカム面531に転動 自在に軸支されたベアリング56と、ベアリング56を回転自在に軸支し弾性部材55を 介して円筒カム53に接近する方向に付勢されたホルダー保持部材54と、側壁51に固 定されてホルダー保持部材54を昇降自在に嵌挿するリニアベアリング57と、ホルダー 保持部材54に第1回動軸2(図示せず)が回動自在に垂直に軸支された刃先ホルダー2 8とを備えている。

[0091]

このようなスクライブヘッド50によって脆性材料Gにスクライブラインを形成する場 合も、先に説明したサーボヘッドを用いたスクライブヘッド40と同じ手順にしたがって 行えばよい。

図7、図11及び図12に示すスクライブヘッド50,70の場合は、縦型にサーボモ ータ42,52が取付けられているので、取付けスペースが少なくて済むという利点があ る。従って、スクライブヘッドを複数取付ける必要があるマルチヘッド搭載のマルチスク ライブ装置にそうしたスクライブヘッドを取付ける場合には、必要な幅方向の取付けスペ ースが、従来のモータ搭載のスクライブヘッドよりも少なくて済む為に、数多くのスクラ イブヘッドが取付けられるので有利である。

図20は、そうしたマルチヘッド搭載のスクライブ装置の概略正面図である。

図13に示すスクライブ装置における単一のスクライブヘッド9の代わりに複数のスク ライブヘッド50が搭載されている。そうしたマルチヘッド搭載のマルチスクライブ装置 を用いた場合には、複数のスクライブヘッドを同時に走行させることにより対応する数だ けの複数のスクライブ線を同時に形成させることが出来るので、一枚の脆性基板から多数 の小基板を切断加工する多数個取りが必要な場合には生産効率が向上する。

[0092]

尚、本発明の刃先ホルダー、スクライブヘッド及びそれらを搭載したスクライブ装置は、 フラットディスプレイパネルの一種であるプラズマディスプレイパネル、有機ELパネル 、無機ELパネル、透過型プロジェクター基板、反射型プロジェクター基板等脆性材料基 板のマザー貼り合わせ基板の分断にも有効に適用できる。

また、本発明の刃先ホルダー、スクライブヘッド及びそれらを搭載したスクライブ装置 は、脆性材料基板の単板であるガラス基板、石英基板、サファイヤ基板、半導体ウエハ、 セラミックス等の分断にも使用することが出来る。

【産業上の利用可能性】

[0093]

このように、本発明によれば、摺動ユニットをガイドバーに沿ってスクライブ開始位置 に移動させた後、サーボモータを回転駆動させ、円筒カムを介してホルダー保持部材を昇 降させて、カッターホイールが脆性材料の表面から下方の設定位置に達するまでスクライ プヘッドを下降させる。その後、サーボモータの回転トルクを予め設定された値に保持し た状態で摺動ユニットをガイドバーに沿って移動させる。このとき、刃先部材に生じるキ ャスター効果によって脆性材料の表面に直線精度の良好なスクライブラインを形成するこ とができる。つまり、刃先としてのカッターホイールの刃先稜線と回動軸の軸心間の誤差 に影響されることなく、直線精度の良好なスクライブラインを形成することができる。

【図面の簡単な説明】

[0094]

本発明の刃先ホルダーの一実施形態を示す正面図である。 【図1】

(a) は本発明の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッドの一実施形態を 【図2】

示す正面図、(b)は(a)の底面図である。

【図3】 本発明の刃先ホルダーによるスクライブ工程を説明する図である。

【図4】 (a) は本発明の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッドの別の実施形態を示す側面図、(b) は(a) の要部の正面図、(c) は(b) の底面図である。

【図5】 スクライブヘッドの1スクライブ動作のタイミングチャートを示す図である。

【図6】 (a) は本発明の刃先ホルダーを備えたクライブヘッドのさらに別の実施 形態を示す正面図、(b) は(a) の底面図である。

【図7】 本発明の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッドのさらに別の実施形態を示す斜視図である。

【図8】 本発明の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッドのさらに別の実施形態を示す正面図である。

【図9】 本発明の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッドのさらに別の実施形態を 示すスクライブヘッド要部の正面図である。

【図10】 本発明の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッドのさらに別の実施形態を示す正面図である。

【図11】 本発明の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッドのさらに別の実施形態を示す斜視図である。

【図12】 図7に示されたスクライブヘッドに従来の刃先ホルダーを備えたスクライブヘッドの斜視図である。

【図13】 従来の刃先ホルダーを備えたスクライブ装置の一例を示す概略正面図である。

【図14】 (a) は図13のスクライブ装置のスクライブヘッドを示す正面図、(b) は(a) の底面図である。

【図15】 従来のカッターホイール用刃先ホルダーを示す正面図である。

【図16】 (a) はカッターホイールによって形成されるスクライブラインを説明する図、(b) は垂直クラック及び水平クラックを説明する図である。

【図17】 カッターホイールの側面図、正面図及び部分拡大図である。

【図18】 刃先ホルダーにおけるキャスター効果を説明する図である。

【図19】 刃先ホルダーにおけるキャスター効果を説明する図である。

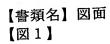
【図20】 複数のスクライブヘッドが搭載されたマルチスクライブ装置の一例を示す正面図である。

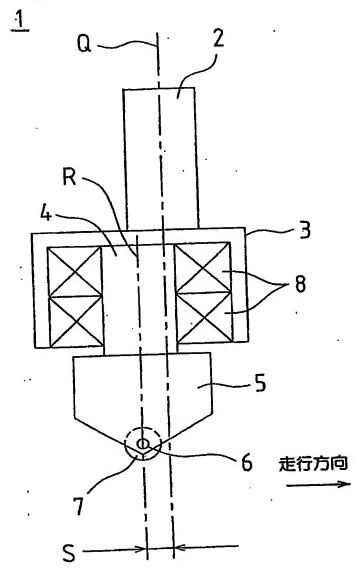
【符号の説明】

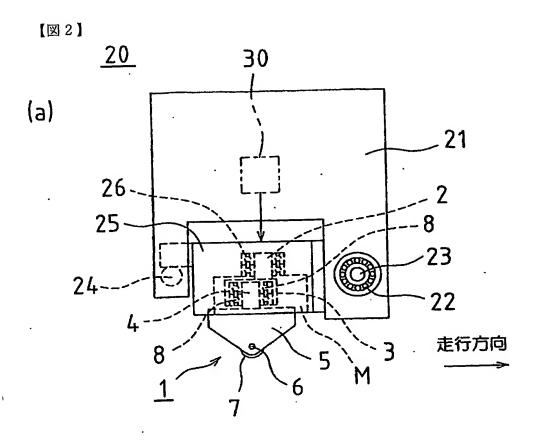
[0095]

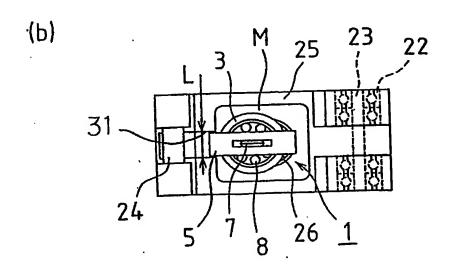
- 1 刃先ホルダー
- 2 第1回転軸
- 3 ホルダー
- 4 第2回転軸
- 5 ホルダー本体
- 6 ピン
- 7 カッターホイール (刃先)
- 8 軸受
- 9 スクライブヘッド
- 10 スクライブ装置
- 11 テーブル
- 12 ガイドレール
- 14 ガイドバー
- 15 摺動ユニット
- 20,40,50 スクライブヘッド
- 21 スクライブヘッド本体

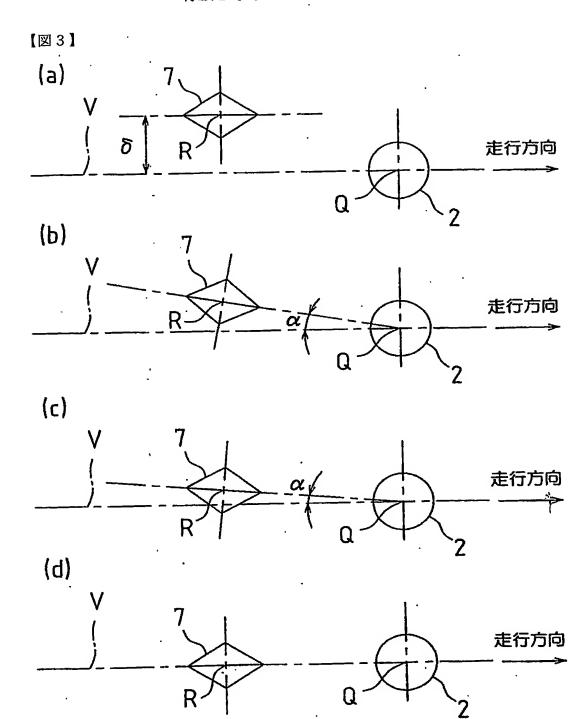
- 22 軸受(ベアリング)
- 23 支軸
- 2 4 制止軸 (刃先接近制限手段)
- 25 ベアリングケース
- 26 軸受
- 27 回動軸
- 28 刃先ホルダー
- 29 カッターホイール (刃先)
- 3 1 溝(溝部)
- 42,52 サーボモータ
- 4 3 支軸
- 4.4 ホルダー保持具
- 4 5 傘歯車
- 53 円筒カム
- 54 ホルダー保持部材
- 5 5 弹性部材
- 56 ベアリング
 - G 脆性材料

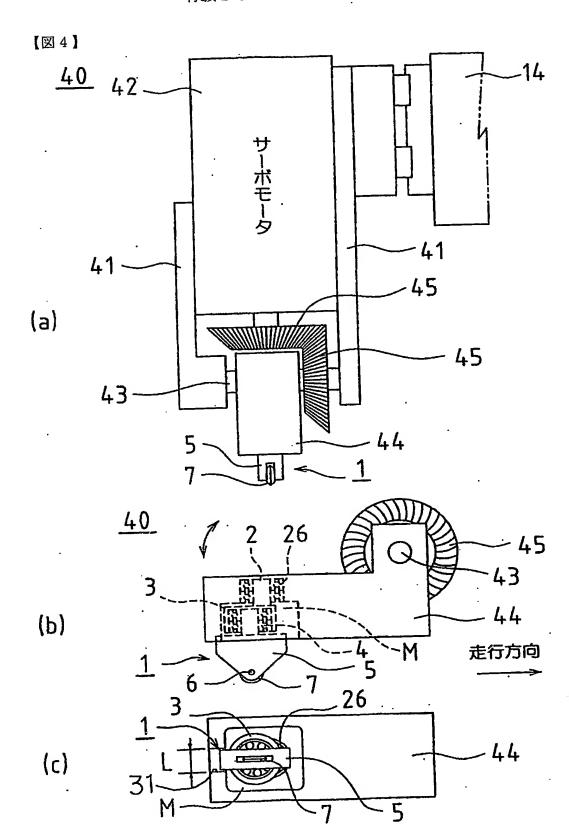


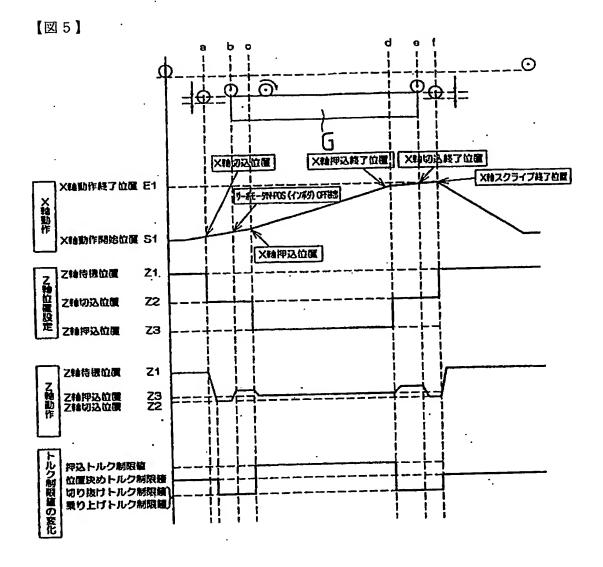


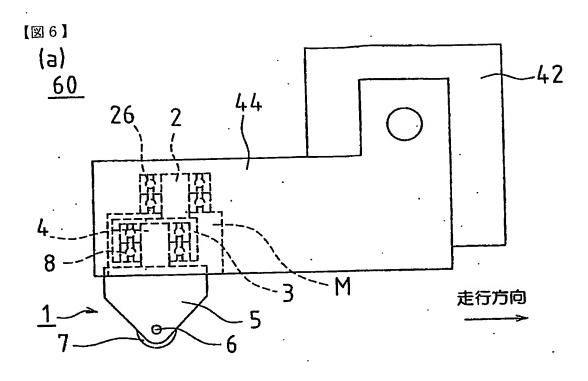


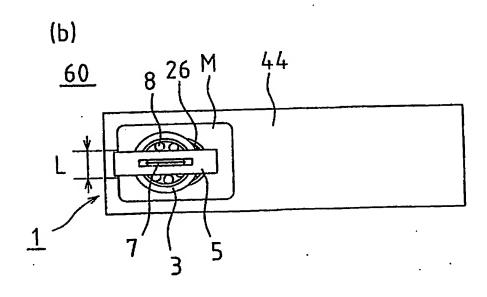


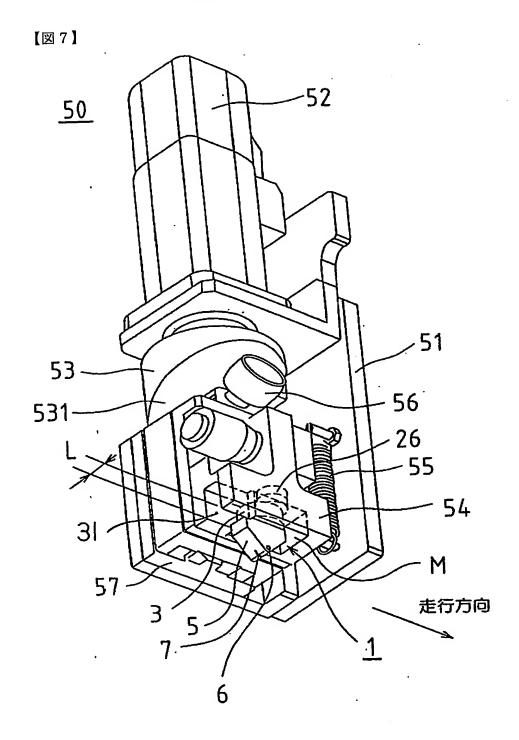


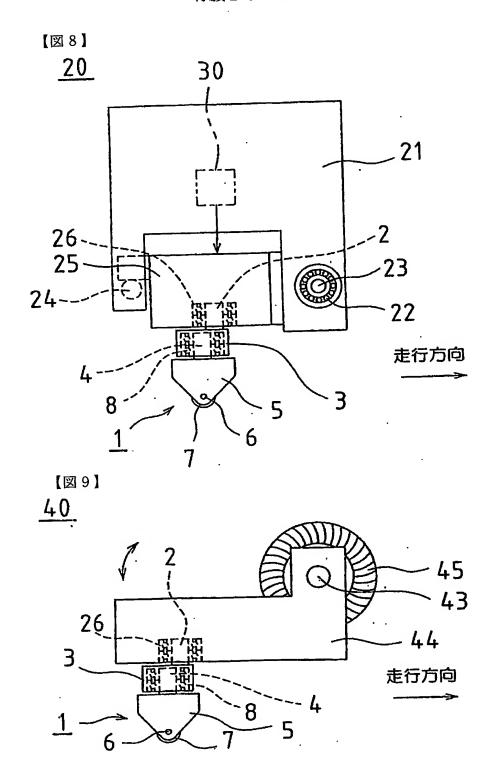


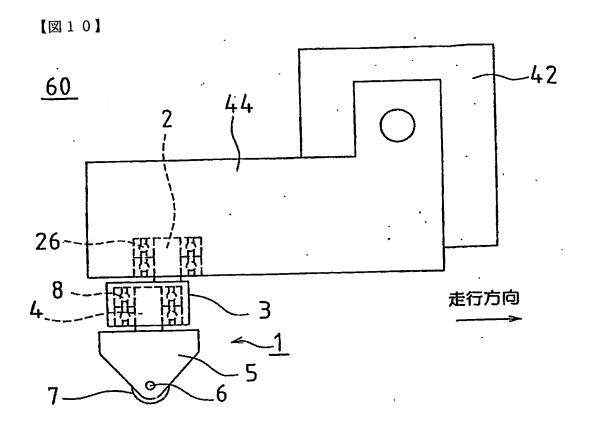


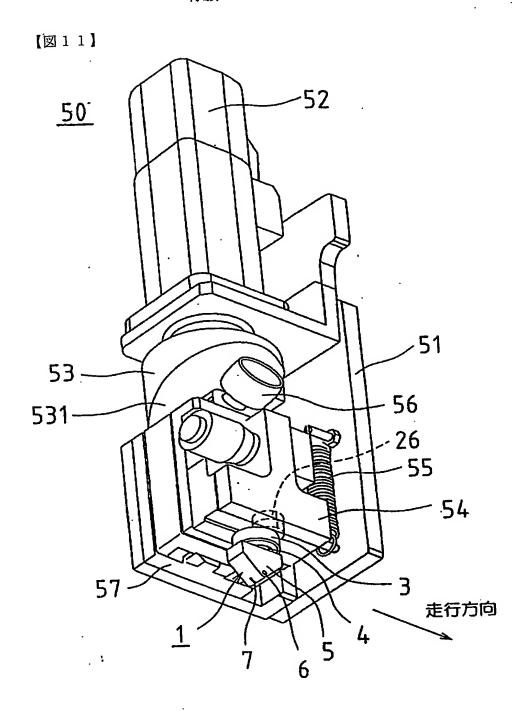


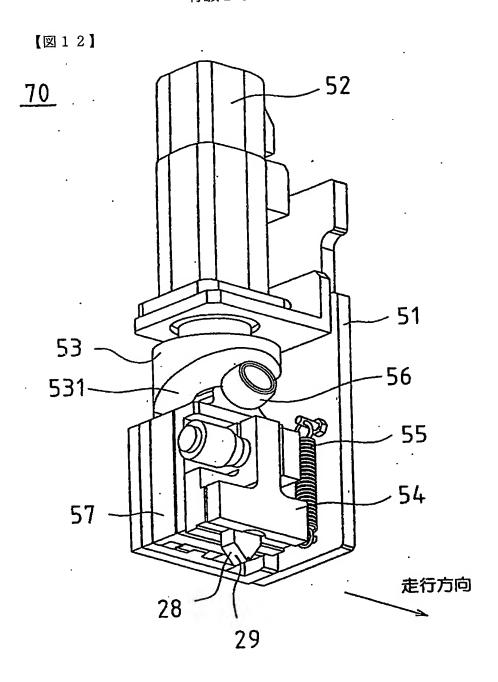




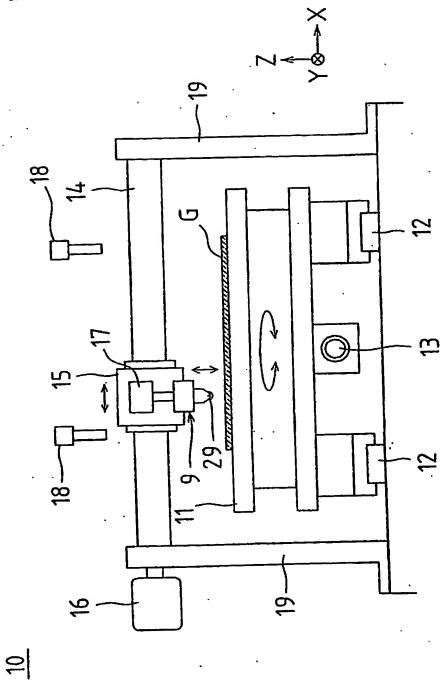




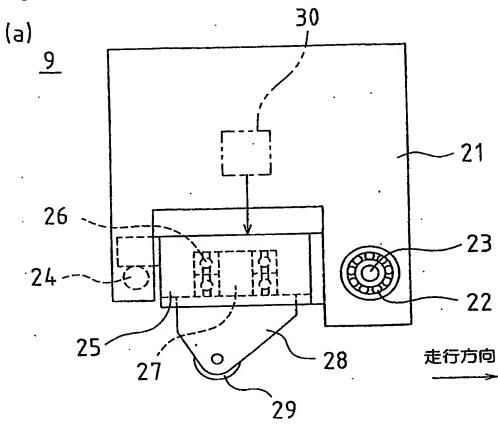


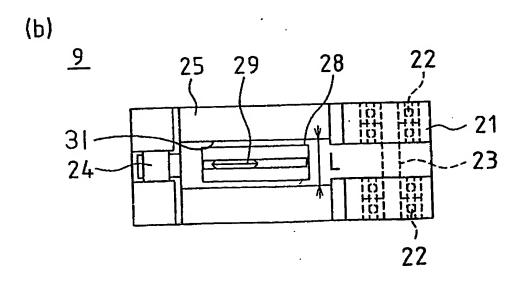


【図13】

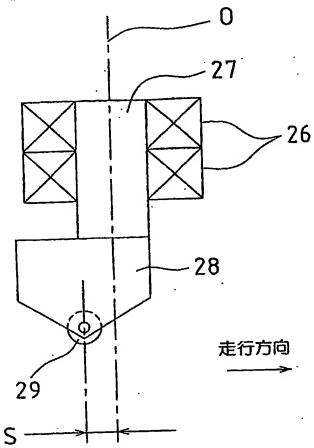




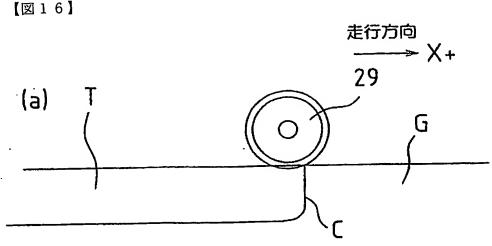


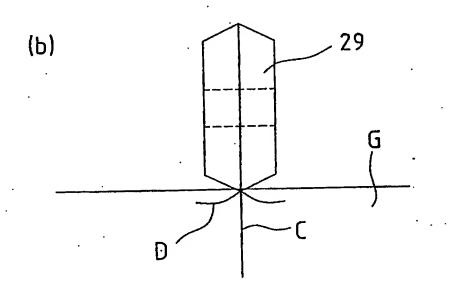




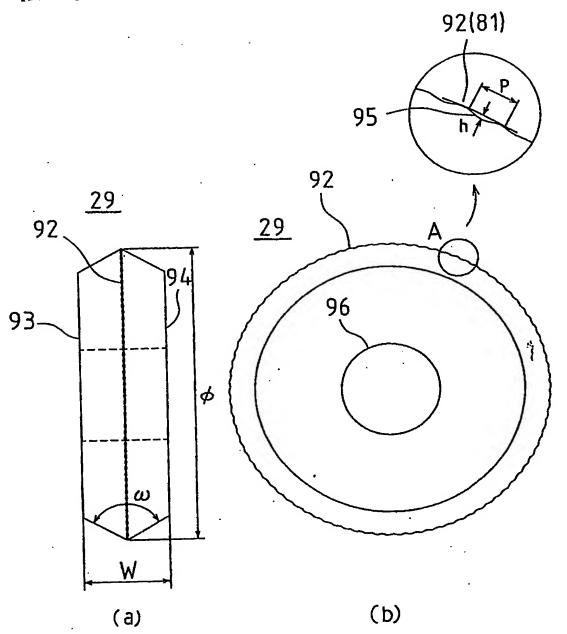


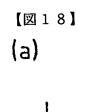


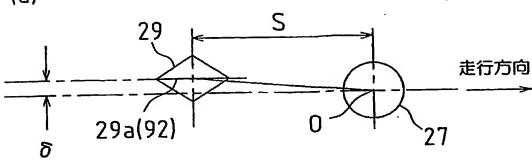


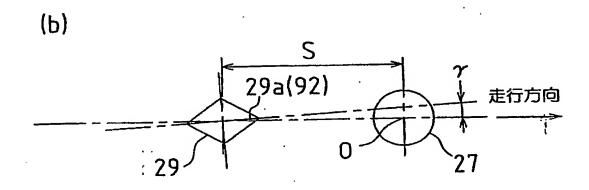


【図17】

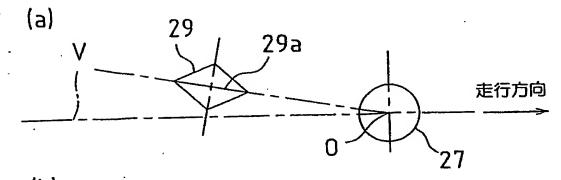


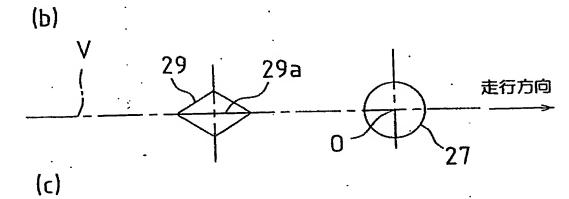


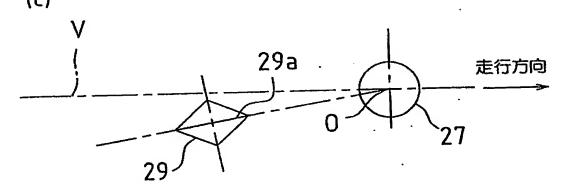




【図19】

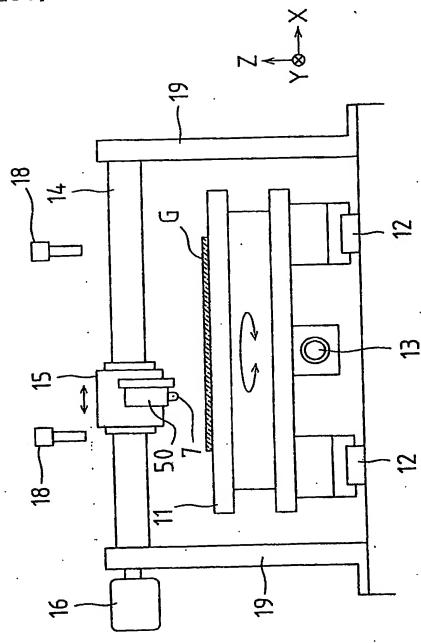








의



出証特2005-3017517



【要約】

刃先稜線と刃先ホルダーの回動軸の軸心間に存在するズレ幅を吸収して、直線 【課題】 精度の良好なスクライブラインが形成され、水平クラック発生を極力抑えてスクライブラ インが形成される刃先ホルダーおよびスクライブヘッド並びにそれらを搭載したスクライ ブ装置を提供する。

【解決手段】刃先ホルダー1は、カッターホイール7を固定支持するホルダー本体5と、 ホルダー本体5を支持するホルダー3と、基板との間で相対移動される相対移動手段に対 して、カッターホイール7がキャスター効果を有して追従するようホルダー3を回動可能 に軸支する第1回動軸部2とを備え、ホルダー3が、第1回動軸部2の軸線と略平行な軸 線を有する第2回動軸部4を有し、この第2回動軸部4の回動軸の周りにホルダー本体5 を回動可能に支持する。

【選択図】 図2

特願2003-436932

出願人履歴情報

識別番号

[390000608]

1. 変更年月日

2002年 2月 5日

[変更理由]

住所変更

住 所

大阪府吹田市南金田2丁目12番12号

氏 名

三星ダイヤモンド工業株式会社

Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP04/019654

International filing date: 28 December 2004 (28.12.2004)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP

Number: 2003-436932

Filing date: 29 December 2003 (29.12.2003)

Date of receipt at the International Bureau: 17 March 2005 (17.03.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)

